

Best Available Copy

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 2001-293504

(43)Date of publication of application : 23.10.2001

(51)Int.Cl.

B21B 25/00
C21D 9/00
C22C 38/00
C22C 38/24
C22C 38/54

(21)Application number : 2000-111728

(71)Applicant : SUMITOMO METAL IND LTD

(22)Date of filing : 13.04.2000

(72)Inventor : KONDO KUNIO

OKADA YASUTAKA

TSUBOUCHI KENJI

NAGASE YUTAKA

TANIMOTO SEIJI

UNNO MASAHAIDE

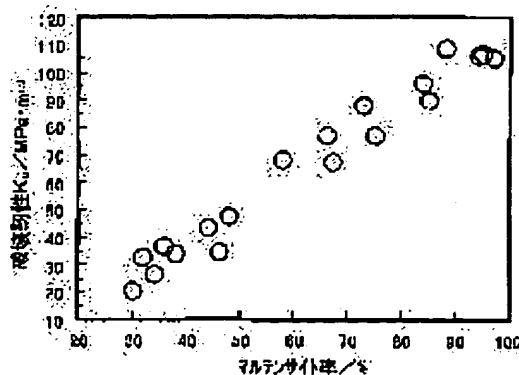
SERA CHISHO

(54) MANDREL BAR AND ITS PRODUCING METHOD

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a mandrel bar in which the central part has high strength equal to that of the surface layer part and also having high toughness and a long life and to provide its producing method.

SOLUTION: This mandrel bar has a composition containing, by mass, 0.25 to 0.4% C, $\leq 1\%$ Si, 0.30 to 1.5% Mn, 2.5 to 9.50% Cr, 0.1 to 1% V, 0.001 to 0.10% Al, 0 to 2% Ni, 0 to 2% Mo, 0 to 3% W, 0 to 0.5% Nb, 0 to 0.01% B, $\leq 0.005\%$ S, $\leq 0.015\%$ N and P satisfying $P \leq 7.5/\text{the diameter (mm) of the mandrel bar}$, and the balance is Fe with impurities and has a metallic structure essentially consisting of tempered martensite. Further, the method producing the same is provided.



CLAIMS

[Claim(s)]

[Claim 1] mass % -- C:0.25 - 0.4%, less than [Si:1%, Mn:0.3-1.5%, and Cr: -- the high life mandrel bar characterized by being the organization where the amount with which are satisfied of P:following type ** was contained 2.5 - 9.5%, V:0.1 - 1%, aluminum:0.001-0.1%, S:0.03% or less, and N:0.015% or less, it consisted of the remainder Fe and an impurity, and metal texture made tempered martensite the subject.

$P \leq 7.5/D$ ** -- here -- the diameter (mm) of D:mandrel bar

[Claim 2] By mass %, C:0.25 - 0.4%, less than [Si:1%], Mn:0.3-1.5%, Cr: 2.5-9.5%, V:0.1 - 1%, aluminum:0.001-0.1%, S:0.03% or less, N:0.015% or less, P : The amount with which are satisfied of following type ** is included. The high life mandrel bar characterized by being the organization where one or more groups' element of the further following groups a-c was contained, it consisted of the remainder Fe and an impurity, and the metal texture made tempered martensite the subject.

$P \leq 7.5/D$ ** -- here -- the diameter (mm) of D:mandrel bar

a) c [one or more sorts of] B:0.0005 - 0.01% (nickel:0.1-2%, Mo:0.1-2%, W:0.1 - 3%, and Nb:0.005-0.5%) -- [Claim 3] After fabricating in the configuration of a mandrel bar using the tool steel of chemical composition according to claim 1 or 2, It heats so that the temperature gradient of the core of a mandrel bar and the surface section may become 50 degrees C or less in a 900-1100-degree C temperature requirement. The manufacture approach of the high life mandrel bar characterized by hardening with water cooling after that, considering the organization of a core as a martensite subject's organization, annealing further and considering the metal texture of the core of a mandrel bar as a tempered martensite subject's organization.

[Translation done.]

DETAILED DESCRIPTION

[Detailed Description of the Invention]

[0001]

[Field of the Invention] In case this invention hot-rolls a seamless steel pipe, it relates to the mandrel bar inserted in the interior of a steel pipe, and its manufacture approach.

[0002]

[Description of the Prior Art] As for the manufacture approach of a seamless steel pipe, the manufacture approach by the Mannesmann mandrel mill method with high dimensional accuracy is widely adopted by the sex from Takao. In the process, a mandrel bar is inserted in the inside of the hollow shell punched by the piercer, and rolling is carried out in the mandrel mill which the number stand followed. A mandrel bar is drawn out from a hollow shell during rolling or after rolling. Therefore, since a temperature up and a temperature fall are repeated by turns and the compressive stress and tensile stress more than yield stress act repeatedly, the surface of a mandrel bar has the problem which serves as a life for a short time by crack initiation or wear.

[0003] SKD6 of for example, JIS-G-4404 specification, 61 or 62 ingredients (JP,60-2623,A), or such amelioration steel (JP,1-306544,A and JP,2-25543,A each official report) are used for the conventional mandrel bar. However, such steel has high high temperature strength, and although excelled in heat-check-proof nature (heat-resistant crack nature), since there is a trouble that toughness is low, it is common that heat treatment which improves toughness is used giving.

[0004] Since it burned by the manufacture approach of a large-sized tool like a mandrel bar, and was divided and generating of season cracking became a problem conventionally, water cooling for considering as a martensite subject's organization to a core in the case of hardening processing was not carried out. When water quenching is carried out to the tool steel of high Cr, a baked crack and delayed fracture occurring is well known to this contractor. Moreover, if the whole including the core of a mandrel bar is made into high intensity, the whole toughness will fall and it will become easy to generate serious troubles, such as breakage.

[0005] Therefore, it could not but consider as normalizing processing of air cooling after rolling, and air cooling after reheating, or spheroidizing annealing industrially, and reinforcement had to be lowered as an organization of carbide and a bainite subject in the core of a mandrel bar. After fabricating in the configuration of a mandrel bar, norm processing and spheroidizing of air cooling or air cooling after reheating are performed, a core lowers reinforcement as the bainite texture and the balling-up organization of carbide where bainite or a ferrite was mixed, toughness is secured, and the approach of hardening and strengthening only a surface with high-frequency heating etc. again is indicated by JP,60-2623,A. Moreover, the approach of irradiating a laser beam on a front face is indicated by JP,59-1678,A as a means to reform only a front face.

[0006] A life can be improved by securing the whole toughness by the elasticity section of a core, reforming the front face of a mandrel bar with RF quenching etc., considering as high intensity, and obtaining high high temperature strength and abrasion resistance, avoiding serious troubles, such as breakage.

[0007] On the other hand, while severe thermal stress acts on a surface, in order to draw out from shell during rolling or after rolling to the whole mandrel bar, big tensile stress works, and the problem from which elongation and a path contract and the die length of a bar serves as a life gradually during use is also generated. Moreover, if the crack by the heat check progresses, since high temperature strength other than a surface is small, crack progress speed will become large and the problem to which a life falls will also be generated.

[0008] The one solution approach for being extended in JP,5-69013,A, while the die length of a bar uses it, and a path contracting to it, and becoming a life is proposed. That is, it has the intention of controlling expanding of a bar in use by holding down the hardness difference of external surface and a core to 15 or less by shore hardness, namely, bringing the degree of hardness of a core close to a surface degree of hardness. However, it does not pass over this approach to reduce tempering temperature simply and

secure the degree of hardness of a core, and although the problem to which the toughness of a core naturally falls occurs, the solution over this is not taken. Therefore, since breakage of a mandrel bar etc. poses a problem again even if the problem of the path contraction by expanding of a mandrel bar is clearable to be sure, even if it applies this technique, it does not lead to improvement in a life simply.

[0009]

[Problem(s) to be Solved by the Invention] The reinforcement of a core is high intensity equivalent to the surface section, and the technical problem of this invention is to offer the long mandrel bar and its manufacture approach of a life of high toughness.

[0010]

[Means for Solving the Problem] this invention persons came to acquire the following knowledge, as a result of experimenting and inquiring wholeheartedly, in order to investigate a **** hub mandrel bar configuration and the effect of an alloy element to the baking crack when carrying out water quenching, and season cracking for the purpose of developing the tool steel which burns even if it carries out after [shaping] water quenching of the mandrel bar which is a large-sized tool, and neither a crack nor season cracking generates.

[0011] a) If the amount of martensite makes the metal texture after hardening many organizations of little of bainite, the high temperature strength after annealing is not only improved greatly, but toughness will be improved greatly.

[0012] b) However, when it is related to the baked crack and season cracking which are produced when the diameter of a mandrel barbershop and P content in an alloy content carry out water quenching and the relation of [the diameter of the content (mass %) ≤ 7.5 /mandrel bar of P] is being filled, it stabilizes and burns, a crack and delayed fracture can be avoided, and manufacture by water quenching of a mandrel bar is industrially possible.

[0013] This invention was made based on the above knowledge, and the summary is as follows.

[0014] (1) mass % -- C:0.25 - 0.4%, less than [Si:1%], Mn:0.3-1.5%, and Cr: -- the high life mandrel bar which is the organization where the amount with which are satisfied of P:following type ** was contained 2.5 - 9.5%, V:0.1 - 1%, aluminum:0.001-0.1%, S:0.03% or less, and N:0.015% or less, it consisted of the remainder Fe and an impurity and metal texture made tempered martensite the subject.

[0015] $P \leq 7.5/D$ ** -- here -- the diameter (mm) of D:mandrel bar

By mass %, (2) C:0.25 - 0.4%, less than [Si:1%], Mn:0.3-1.5%, Cr: 2.5-9.5%, V:0.1 - 1%, aluminum:0.001-0.1%, S:0.03% or less, N:0.015% or less, P : The amount with which are satisfied of following type ** is included. The high life mandrel bar which is the organization where one or more groups' element of the further following groups a-c was contained, it consisted of the remainder Fe and an impurity, and the metal texture made tempered martensite the subject.

[0016] $P \leq 7.5/D$ ** -- here -- the diameter (mm) of D:mandrel bar

a) nickel:0.1-2% b) Mo:0.1-2%, W:0.1 - 3%, Nb: After fabricating in the configuration of a mandrel bar using the tool steel of chemical composition given in 0.005 - 0.5% of c [one or more sorts of] B:0.0005 - 0.01% (3) above 1 or 2, It heats so that the temperature gradient of the core of a mandrel bar and the surface section may become 50 degrees C or less in a 900-1100-degree C temperature requirement. The manufacture approach of the high life mandrel bar which hardens with water cooling after that, considers the organization of a core as a martensite subject's organization, anneals further and considers the metal texture of the core of a mandrel bar as a tempered martensite subject's organization.

[0017]

[Embodiment of the Invention] Below, the chemical composition and the manufacture approach of a mandrel bar of this invention are explained. In addition, all % indication of chemical composition is given mass %.

[0018] C: C has the operation which toughness is raised while raising the hardenability of steel, and deposits the 2nd order as carbon nitride and raises high temperature strength at the time of annealing. However, the content was deficient in the effectiveness at less than 0.25%, and since it was burned and divided and delayed fracture occurred even if it regulated in the amount which mentions P content later, when water quenching was carried out when it was made to contain exceeding 0.4%, C content was

made into 0.25 - 0.4%.

[0019] Si:Si is added for the purpose of deoxidation of steel. Moreover, although resistance to temper softening is raised and it contributes also to the rise of ordinary temperature on the strength, there is evil to which high temperature strength and toughness fall. When making it contain for the purpose of deoxidation and an improvement of resistance to temper softening, considering as 0.1% or more is desirable. On the other hand, when it was made to contain exceeding 1%, the upper limit was made into 1% in order to bring about the remarkable fall of high temperature strength, and the fall of toughness.

[0020] Mn:Mn is an effective component for the increase of the hardenability of steel, reinforcement, and toughness reservation. It is difficult for a content to manufacture the product which is satisfied with less than 0.3% of reinforcement and toughness with lack of hardenability. On the other hand, when making it contain exceeding 1.5%, a segregation increases and toughness is reduced. Therefore, Mn content was made into 0.3 - 1.5%.

[0021] Since it came to have caused the fall of high temperature strength when effectiveness with the content sufficient at less than 2.5% was not acquired but it exceeded 9.5%, although Cr:Cr was toughness and an element effective in wear-resistant improvement, Cr content was made into 2.5 - 9.5%. It is 4.5 - 5.5% that especially the balance of high temperature strength and fracture toughness is excellent.

[0022] V:V is an element required to raise high temperature strength. Machinability and toughness will be worsened, if the effectiveness is deficient in the content of V at less than 0.1% and it exceeds 1%. Then, V content was made into 0.1 - 1%.

[0023] Al:Al is an element required for deoxidation of steel, and the content cannot acquire the effectiveness at less than 0.001%. Moreover, if it exceeds 0.1%, cleanliness will fall and it will become the fall of toughness, and the cause of the streak flaw in steel. Therefore, aluminum content was made into 0.001 - 0.1%.

[0024] Although it is an element effective in nickel:nickel raising hardenability like Mn and improving toughness and is made to contain as occasion demands, there is evil to which high temperature strength is reduced. Since the effectiveness is scarce at less than 0.1% when making it contain for the purpose of an improvement of toughness, it may be 0.1% or more. It is 0.5% or more preferably. If a content exceeds 2%, the transformation point will be lowered and the big fall of high temperature strength will be caused. Therefore, in making nickel contain, it may be 2% or less.

[0025] Mo, W, Nb:Mo, and W and Nb raise the hardenability and resistance to temper softening of steel, and since they have the operation which raises toughness and high temperature strength, they are made to contain as occasion demands.

[0026] 0.1% or more of Mo is required to acquire the above-mentioned effectiveness, and is 0.5% or more preferably. On the other hand, if it exceeds 2%, machinability and toughness will fall. Therefore, when making Mo contain, it could be 0.1 - 2%.

[0027] W has the operation which the hardenability and resistance to temper softening of steel are raised, and raises toughness and reinforcement. In order to acquire such effectiveness, it is made to contain 0.1% or more. It is 0.5% or more preferably. On the other hand, the upper limit was made into 3% when making 3% contain, since toughness fell on the contrary with super-**.

[0028] Nb has the operation which makes crystal grain detailed-ization and raises toughness while it raises the resistance to temper softening of steel and raises high temperature strength. When making it contain, 0.005% or more is required and is 0.01% or more preferably. On the other hand, if it exceeds 0.5%, toughness will fall.

[0029] B: B is the element made to contain as occasion demands, and has the operation which raises the hardenability of steel and raises the rate of martensite of the core of a mandrel bar. Moreover, it also has the operation which fixes N, accelerates a deposit of secondary eutectoid carbide, such as VC and NbC, and improves high temperature strength. In order to acquire such effectiveness, it may be 0.0005% or more. However, if it exceeds 0.01%, toughness will fall.

[0030] S: S formed the sulfide, and although there was an operation which raises machinability, since toughness was reduced, it could be 0.03% or less. Preferably, it is 0.005% or less still more preferably

0.01% or less. A thing low as much as possible is desirable.

[0031] N: N forms V and a nitride and decreases the amount of dissolution V at the time of heating for hardening. If there are few amounts of dissolution V, at the time of annealing, the amount of V carbon nitride which deposits the 2nd order will decrease, and high temperature strength will fall. Therefore, N content was made into 0.015% or less.

[0032] P: P of an impurity is an element which has important semantics in this invention, and according to the diameter of a mandrel bar, by regulating P content, water quenching of a mandrel bar is stabilized by it and it can offer now the mandrel bar which was excellent in high temperature strength and toughness to the core. If the diameter of a mandrel bar is set to D (mm) and it will restrict to P content below $7.5/D$ according to the diameter D of a bar, even if it carries out water quenching, it is burned and divided, and the probability of occurrence of season cracking by delayed fracture will become small infinite, and will not be generated substantially. If water quenching of the mandrel bar of P level exceeding this value is carried out, the probability of occurrence of a baked crack or delayed fracture will be no longer zero, and productivity will be reduced remarkably.

[0033] Next, the manufacture approach is explained.

[0034] The steel ingot which has the above-mentioned chemical composition is fabricated in the configuration of a mandrel bar by hot working, such as cogging, it heat-treats on condition that the following, a product dimension is further made by machining, and a mandrel bar is manufactured.

[0035] Heating for hardening: In order to make MC mold carbide which causes a secondary deposit and raises high temperature strength dissolve, 900 degrees C or more need to be heated. On the other hand, since crystal grain became big and rough and heat-check-proof nature fell when it exceeded 1100 degrees C, whenever [stoving temperature] was made into 900 degrees C - 1100 degrees C.

[0036] In order for the hardness difference of the core of a mandrel bar and the surface section to obtain a small homogeneous organization, it is necessary to make small the hardening temperature gradient by the part of a mandrel bar. If the temperature gradient of the surface section of the mandrel bar at the time of hardening and the interior exceeds 50 degrees C, whenever [ununiformity / of an organization] will become large and the life of a mandrel bar will fall. Therefore, the temperature gradient by the part of the mandrel bar of hardening temperature was made into 50 degrees C or less. In fact, about the temperature of a core, the temperature of a core is predicted from outside temperature, a heat transfer coefficient, and thermal conductivity, and quenching is carried out, after carrying out soak beyond the time amount from which a difference with outside temperature becomes 50 degrees C or less. The more small thing of a temperature gradient is desirable, and it is desirable. [of 20 degrees C or less]

[0037] Hardening: Since a martensite subject's organization is not obtained to a core, water quenching is required of hardening by radiationnal cooling used well conventionally. Since the amount of martensite increases and its engine performance improves the more the more a cooling rate is quick, high cooling power refrigerants other than water may be used. Although especially the cooling approach is not specified, the approach of inserting a mandrel bar in the immersion coating to the tank stirred, for example and an after [heating] ring-like shower water cooler can be considered. Moreover, step cooling may be adopted that what is necessary is just to cool below to M_f point temperature. In addition, although the baking crack after hardening and season-cracking susceptibility are falling enough, in order to raise the safety factor further, it is good to make it rotate at the time of cooling, or to carry out annealing within 2 hours preferably after hardening for less than 24 hours.

[0038] Hardened structure: As for the organization where the metal texture after hardening considers as a martensite subject, the rate of martensite says more than 50 volume %. It shall ask by the approach below how to ask for the rate of martensite.

[0039] Since martensite and bainite are difficult to distinguish by observation of a microstructure, it asks for them by the following type. It asks by the degree type, setting to H2 Shore hardness of the steel plate which manufactured, annealed the Shore hardness after carrying out water quenching of the steel plate with a thickness of 10mm from the steel materials which manufactured the mandrel bar by H1, and annealed the steel plate for from hardening temperature to at least 500 degrees C with the cooling rate of 20 degrees C/hour or less, and using Shore hardness of an actual mandrel bar as H.

[0040] Since toughness with the rate of rate (%) of martensite $= (H-H_2)/(H_1-H_2) \times 100$ martensite sufficient at less than 50% is not acquired and high intensity-ization cannot be performed, it is necessary to be 50% or more to a core, a martensite subject's organization of martensite, i.e., rate.

[0041] Annealing: Tempering temperature is good at 500-700 degrees C which is the temperature usually performed, and the temperature from which the degree of hardness from which the balance of toughness and reinforcement becomes the best is set to about 37 HRC, and its 580-640 degrees C are desirable. If the metal texture after hardening anneals the steel beyond martensite 50%, it will become an organization beyond tempered martensite 50%, and others will serve as bainite and a ferrite. Toughness and high temperature strength are improved by considering as a tempered martensite subject's organization.

[0042]

[Example] Slabbing of the steel ingot of the chemical composition shown in Table 1 ingoted and obtained with the electric furnace was carried out, the with the diameter of 75-450mm and a die length [10-15m] mandrel bar was manufactured, and annealing was carried out at 800-850 degrees C. It heated to each temperature shown in Table 2 after that, and hardened by water cooling or radiationnal cooling.

[0043] Various heating time for hardening was changed and the temperature gradient of the core of a mandrel bar and the surface section was changed. A temperature gradient is shown in Table 2. This temperature gradient is the temperature searched for by calculating from outside temperature, a heat transfer coefficient, and thermal conductivity.

[0044]

[Table 1]

表1 (残部Fe、質量%)													
鋼種	C	Si	Mn	P	S	Cr	Ni	Mo	W	V	sol.Al	N	その他
A	0.35	0.39	0.40	0.005	0.001	5.1	-	1.4	-	0.72	0.015	0.0024	Nb:0.012
B	0.32	0.34	0.61	0.008	0.001	5.3	-	1.3	-	0.69	0.013	0.0051	
C	0.37	0.31	0.33	0.028	0.002	5.5	-	1.8	-	0.58	0.012	0.0041	
D	0.42	0.34	0.95	0.038	0.001	5.8	-	1.0	-	0.50	0.019	0.0055	
E	0.33	0.24	0.51	0.019	0.001	5.7	-	0.9	1.0	0.70	0.016	0.0059	B:0.0006
F	0.34	0.71	0.19	0.006	0.001	5.5	0.8	1.5	-	0.70	0.011	0.0027	

[Table 2]

表2														
番号	鋼種	ワットル 径 (mm)	P含有 量 (%)	7.5/D	加熱 温度 (°C)	表面部と 中心部の 温度差(°C)	焼入れ 条件	焼き割 れ、割 き割れ	焼入れ後の マルテンサイト率 (%)	焼戻し 温度 (°C)	650°Cの 高温強度 (MPa)	破壊靱性 KQ (MPa・m ^{1/2})	寿命 (h・回数)	廃却 理由
1	D	75	0.038	0.100	1030	10	水冷	○	95	600	373	108	13655	肌荒れ
2	C	142	0.028	0.053	"	10	"	○	97	610	394	106	14196	"
3	B	256	0.008	0.029	"	20	"	○	88	620	368	110	13306	"
4	F	256	0.006	0.029	"	10	"	○	94	625	383	107	11271	"
5	A	385	0.005	0.019	"	20	"	○	84	620	353	97	10337	"
6	E	369	0.019	0.020	"	10	"	○	73	620	348	88	13243	"
7	B	450	0.008	0.017	"	10	"	○	66	620	345	77	11932	"
8	A	450	0.005	0.017	"	10	"	○	58	620	335	69	8351	"
9	C	385	0.028*	0.019	1030	30	水冷	×	85	610	364	90	-	-
10	D	385	0.038*	0.019	"	20	"	×	75	600	349	77	-	"
11	C	450	0.028*	0.017	"	10	"	×	67	615	333	68	-	"
12	D	142	0.038	0.053	"	10	放冷*	○	48*	605	305	48	3485	熱き裂
13	C	256	0.028	0.029	"	10	"*	○	44*	620	300	44	2007	"
14	E	385	0.019	0.019	"	20	"*	○	36*	620	278	37	2398	"
15	E	385	0.019	0.019	"	10	"*	○	44*	620	284	27	2214	折損
16	E	450	0.019*	0.017	"	10	"*	○	30*	620	276	21	149	"
17	C	256	0.028	0.029	1020	830*	高周波*	○	46*	610	294	35	5167	径小
18	C	385	0.028	0.019	1050	870*	高周波*	○	38*	610	293	34	4459	"
19	C	450	0.028	0.017	1050	910*	高周波*	○	32*	610	283	33	7956	熱き裂

* 本発明で規定する範囲外を示す

After hardening processing, each degree of hardness of the sample which cut some mandrel bars and was extracted from the core, and the sample which heat-treated separately was measured, and the amount of martensite after hardening was calculated by said formula. Moreover, visual observation of the outside surface of a mandrel bar was carried out, and the existence of a quench crack was investigated. Moreover, the existence of season-cracking generating after 24-hour neglect was also investigated.

[0045] Then, it annealed to the mandrel bar in the 600-625-degree C temperature requirement, and adjustment on the strength was performed to about 37 by the HRC degree of hardness. In part, as comparison material, it cooled radiationally, and induction hardening was again carried out for the softened mandrel bar, and the mandrel bar which hardened only the surface was also manufactured.

[0046] It extracted each the piece of an elevated-temperature tensile test, and two fracture toughness test pieces from some cores of the cut mandrel bar, and the average after a trial estimated high temperature strength and toughness.

[0047] In addition, an elevated-temperature tensile test is JIS with a JIS14 No. A test piece (diameter of $D=6\text{mm}$). Based on G0567, it carried out with the test temperature of 650 degrees C, and proof stress was measured 0.2%. Moreover, a fracture toughness test is ASTM. It measured according to E399-83. The above-mentioned test result is shown in Table 2.

[0048] Subsequently, in order to investigate the life of a mandrel bar, it rolled out by the mandrel mill of five stands, and investigated whether it would become impossible with what pass to use a mandrel bar. Rolling of one steel pipe by the mandrel mill was made into the one pass. The mandrel bar was repeated and used and the count of pass until it results in the cast away was investigated. When visual observation of the front face of a mandrel bar was carried out and surface deterioration, a heat check, and breakage occurred, the mandrel bar was prolonged and the case where the diameter decreased by 1mm was made into cast-away criteria. Since the mandrel bar which carried out water quenching which is an example of this invention, and which is shown in numbers 1-8 was adjusted to below the value that regulated the level of P according to the diameter, a baked crack and season cracking did not generate it. Moreover, the rate of martensite of a core is also large enough, and it excels in high temperature strength and toughness. As a result, the quantity life was acquired.

[0049] About the numbers 9-11 of the example of a comparison, the amount of P has exceeded the range specified by this invention, a baked crack and season cracking occurred, and it was not able to be used as a mandrel bar. By cooling radiationally at the time of hardening and being unable to secure sufficient amount of martensite, it was non-**, and crack progress was large, and breakage generated high temperature strength and toughness, and numbers 12-16 were low lives.

[0050] In the induction hardening process material of the conventional example, the reinforcement of a core was small, the problem of path contraction occurred and the life fell.

[0051] Drawing 1 shows the relation between the martensite molar fraction after hardening, and fracture toughness by a diagram based on the result shown in Table 2.

[0052] The fracture toughness of the ingredient which the martensite molar fraction was changed, adjusted tempering temperature, and arranged the initial degree of hardness with HRC37 mostly by cooling rate change at the time of hardening is shown.

[0053] When the amount of bainites at the time of hardening decreases and the amount of martensite rises, fracture toughness is improved greatly.

[0054] drawing 2 showed the relation between the amount of martensite after hardening, and high temperature strength by a diagram based on the result shown in Table 2 -- it is. The high temperature strength of the ingredient which the martensite molar fraction was changed, adjusted tempering temperature, and arranged the initial degree of hardness with HRC37 mostly by cooling rate change at the time of hardening like fracture toughness is measured. When the amount of bainites at the time of hardening decreases and the amount of martensite rises, high temperature strength is improved greatly.

[0055]

[Effect of the Invention] Since according to this invention the mandrel bar excellent in the high temperature strength and the toughness of the core which is not seen is obtained by the conventional

mandrel bar and a life is prolonged greatly, a tool material unit can decrease greatly and the effectiveness on industry has it. [very large]

[Translation done.]

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開2001-293504

(P2001-293504A)

(43) 公開日 平成13年10月23日 (2001.10.23)

(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	テ-マ-ト* (参考)
B 2 1 B 25/00		B 2 1 B 25/00	A 4 K 0 4 2
C 2 1 D 9/00		C 2 1 D 9/00	M
C 2 2 C 38/00	3 0 1	C 2 2 C 38/00	3 0 1 H
	3 0 2		3 0 2 E
38/24		38/24	
審査請求 未請求 請求項の数 3 O L (全 7 頁) 最終頁に続く			

(21) 出願番号 特願2000-111728(P2000-111728)

(22) 出願日 平成12年4月13日 (2000.4.13)

(71) 出願人 000002118

住友金属工業株式会社

大阪府大阪市中央区北浜4丁目5番33号

(72) 発明者 近藤 邦夫

大阪府大阪市中央区北浜4丁目5番33号

住友金属工業株式会社内

(72) 発明者 岡田 康孝

大阪府大阪市中央区北浜4丁目5番33号

住友金属工業株式会社内

(74) 代理人 100103481

弁理士 森 道雄 (外1名)

最終頁に続く

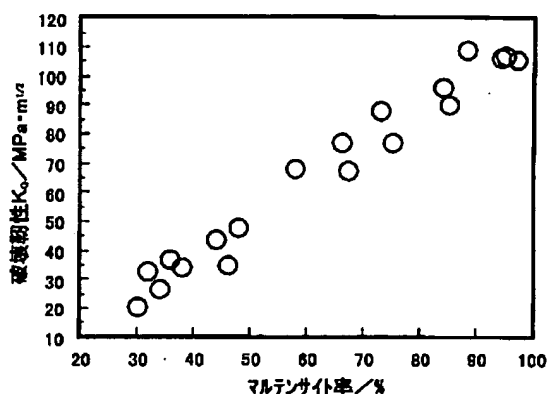
(54) 【発明の名称】 マンドレルバーとその製造方法

(57) 【要約】

【課題】 中心部の強度が表層部と同等の高強度で、かつ高靱性、高寿命のマンドレルバーとその製造方法を提供する。

【解決手段】 質量%で、C: 0.25~0.4%、Si: 1%以下、Mn: 0.30~1.5%、Cr: 2.5~9.50%、V: 0.1~1%、Al: 0.001~0.10%、Ni: 0~2%、Mo: 0~2%、W: 0~3%、Nb: 0~0.5%、B: 0~0.01%、S: 0.005%以下、N: 0.015%以下、P: 下記式を満足する量を含む、残部Feおよび不純物からなり、金属組織が焼戻しマルテンサイト主体の組織であるマンドレルバーとその製法。

$P \leq 7.5 / \text{マンドレルバーの直径 (mm)}$



【特許請求の範囲】

【請求項1】質量%で、C:0.25~0.4%、Si:1%以下、Mn:0.3~1.5%、Cr:2.5~9.5%、V:0.1~1%、Al:0.001~0.1%、S:0.03%以下、N:0.015%以下、P:下記式①を満足する量を含有し、残部Feおよび不純物からなり、金属組織が焼戻しマルテンサイトを主体とした組織であることを特徴とする高寿命マンドレルバー。

$P \leq 7.5/D \dots\dots\dots \textcircled{1}$

ここで、

D:マンドレルバーの直径(mm)

【請求項2】質量%で、C:0.25~0.4%、Si:1%以下、Mn:0.3~1.5%、Cr:2.5~9.5%、V:0.1~1%、Al:0.001~0.1%、S:0.03%以下、N:0.015%以下、P:下記式①を満足する量を含み、さらに下記のグループa)~c)のうちの1グループ以上の元素を含有し、残部Feおよび不純物からなり、金属組織が焼戻しマルテンサイトを主体とした組織であることを特徴とする高寿命マンドレルバー。

$P \leq 7.5/D \dots\dots\dots \textcircled{1}$

ここで、D:マンドレルバーの直径(mm)

a) Ni:0.1~2%

b) Mo:0.1~2%、W:0.1~3%、Nb:0.005~0.5%の1種以上

c) B:0.0005~0.01%

【請求項3】請求項1または2に記載の化学組成の工具鋼を用いてマンドレルバーの形状に成形した後、900~1100℃の温度範囲内でマンドレルバーの中心部と表層部との温度差が50℃以下となるように加熱し、その後水冷にて焼入れを施して中心部の組織をマルテンサイト主体の組織とし、さらに焼戻しを施してマンドレルバーの中心部の金属組織を焼戻しマルテンサイト主体の組織とすることを特徴とする高寿命マンドレルバーの製造方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、シームレス鋼管を熱間圧延する際に、鋼管内部に挿入されるマンドレルバーとその製造方法に関する。

【0002】

【従来の技術】シームレス鋼管の製造方法は、高生産性で寸法精度の高いマンネスマンマンドレルミル方式による製造方法が広く採用されている。そのプロセスにおいて、マンドレルバーはピアサーで穿孔されたホローシェルの内面に挿入され、数スタンドの連続したマンドレルミルにて圧延が実施される。マンドレルバーは、圧延中もしくは圧延後にホローシェルから引き抜かれる。従ってマンドレルバーの表層は昇温と降温が交互に繰り返され、降伏応力以上の圧縮応力と引張り応力が繰り返して

用するので、クラック発生や摩耗により、短時間で寿命となる問題がある。

【0003】従来のマンドレルバーには、例えばJIS-G-4404規格のSKD61、62系統の材料(特開昭60-2623号公報)、またはこれらの改良鋼(特開平1-306544号、特開平2-25543号各公報)が使用されている。しかしながら、これらの鋼は高温強度が高く、耐ヒートチェック性(耐熱亀裂性)に優れるものの、韌性が低いという問題点があるので、韌性を改善する熱処理を施して使用されるのが一般的である。

【0004】従来、マンドレルバーのような大型工具の製造方法では焼き割れ、置き割れの発生が問題となるので、焼入れ処理の際に中心部までマルテンサイト主体の組織とするための水冷は実施されていなかった。高Crの工具鋼に対して水焼入れを実施すると、焼き割れや遅れ破壊が発生するのは当業者によく知られていることである。また、マンドレルバーの中心部を含めた全体を高温強度とすると、全体の韌性が低下し、折損などの重大なトラブルが発生しやすくなる。

【0005】従って、工業的には圧延後空冷や、再加熱後空冷のノルマライズ処理、または球状化焼鈍処理とし、マンドレルバーの中心部では炭化物とベイナイト主体の組織として強度を下げざるを得なかった。特開昭60-2623号公報には、マンドレルバーの形状に成形した後、空冷または再加熱後空冷のノルマ処理や球状化処理を施して、中心部はベイナイトまたはフェライトの混じったベイナイト組織や炭化物の球状化組織として強度を下げ、韌性を確保し、再度高周波加熱等で表層のみを焼入れして強化する方法が開示されている。また、表面のみを改質する手段として、特開昭59-1678号公報には、レーザー光線を表面に照射する方法が開示されている。

【0006】マンドレルバーの表面を高周波焼き入れ等によって改質して高温強度とし、高い高温強度と耐摩耗性を得ながら、全体の韌性は中心部の軟質部によって確保することによって、折損等の重大なトラブルを回避しながら寿命を向上することができるようになりつつある。

【0007】一方、表層には過酷な熱応力が作用するとともに、マンドレルバー全体には圧延中もしくは圧延後にシェルから引き抜くために大きな引張り応力が働き、使用中、徐々にバーの長さが伸び、径が縮小して寿命となる問題も発生する。また、ヒートチェックによるき裂が進展すると、表層以外的高温強度は小さいため、き裂進展スピードが大きくなり、寿命が低下する問題も発生する。

【0008】特開平5-69013号公報には、バーの長さが使用中に伸びて、径が縮小して寿命となることに対する1つの解決方法が提案されている。すなわち、外面と中心部の硬度差をショア硬度で15以下に抑える、

すなわち中心部の硬度を表層硬度に近づけることによってバーの使用時の伸長を抑制することを意図している。しかしながら、この方法は単純に焼戻し温度を低下させて中心部の硬度を確保するに過ぎず、当然中心部の靱性が低下する問題が発生するが、これに対する解決策がとられていない。従って、確かにマンドレルバーの伸長による径縮小の問題がクリアできても、マンドレルバーの折損等が再度問題となってくるため、この技術を適用しても単純には寿命向上にはつながらない。

【0009】

【発明が解決しようとする課題】本発明の課題は、中心部の強度が表層部と同等の高強度で、かつ高靱性の寿命の長いマンドレルバーとその製造方法を提供することにある。

【0010】

【課題を解決するための手段】本発明者らは、大型の工具であるマンドレルバーを成形後水焼入れしても焼き割れや、置き割れが発生しない工具鋼を開発することを目指し、水焼入れしたときの焼き割れ、置き割れにおよぼすマンドレルバー形状と、合金元素の影響を調べるため、鋭意実験、検討した結果、下記の知見を得るに至った。

【0011】a) 焼入れした後の金属組織を、マルテンサイト量が多くベイナイトの少ない組織にすると、焼戻し後の高温強度が大きく改善されるのみならず、靱性も大きく改善される。

【0012】b) しかし、マンドレルバーの直径と、合金成分中のP含有量とが水焼入れした場合に生じる焼き割れや置き割れに関係しており、[Pの含有量(質量%) ≤ 7.5/マンドレルバーの直径]の関係を満たしている場合において、安定して焼き割れや、遅れ破壊が回避でき、マンドレルバーの水焼入れによる製造が工業的に可能である。

【0013】本発明は、上記のような知見に基づきなされたもので、その要旨は以下のとおりである。

【0014】(1) 質量%で、C: 0.25~0.4%、Si: 1%以下、Mn: 0.3~1.5%、Cr: 2.5~9.5%、V: 0.1~1%、Al: 0.001~0.1%、S: 0.03%以下、N: 0.015%以下、P: 下記式①を満足する量を含む、残部Feおよび不純物からなり、金属組織が焼戻しマルテンサイトを主体とした組織である高寿命マンドレルバー。

【0015】 $P \leq 7.5/D$ ①

ここで、

D: マンドレルバーの直径(mm)

(2) 質量%で、C: 0.25~0.4%、Si: 1%以下、Mn: 0.3~1.5%、Cr: 2.5~9.5%、V: 0.1~1%、Al: 0.001~0.1%、S: 0.03%以下、N: 0.015%以下、P: 下記式①を満足する量を含み、さらに下記のグループa) ~

c) のうちの1グループ以上の元素を含有し、残部Feおよび不純物からなり、金属組織が焼戻しマルテンサイトを主体とした組織である高寿命マンドレルバー。

【0016】 $P \leq 7.5/D$ ①

ここで、D: マンドレルバーの直径(mm)

a) Ni: 0.1~2%

b) Mo: 0.1~2%、W: 0.1~3%、Nb: 0.005~0.5%の1種以上

c) B: 0.0005~0.01%

(3) 上記1) または2) に記載の化学組成の工具鋼を用いてマンドレルバーの形状に成形した後、900~1100℃の温度範囲内でマンドレルバーの中心部と表層部との温度差が50℃以下となるように加熱し、その後水冷にて焼入れを施して中心部の組織をマルテンサイトを主体の組織とし、さらに焼戻しを施してマンドレルバーの中心部の金属組織を焼戻しマルテンサイトを主体の組織とする高寿命マンドレルバーの製造方法。

【0017】

【発明の実施の形態】以下に、本発明のマンドレルバーの化学組成および製造方法について説明する。なお、化学組成の%表示は全て質量%とする。

【0018】C: Cは、鋼の焼入れ性を高めると共に靱性を向上させ、焼戻し時に炭窒化物として2次析出して高温強度を向上させる作用を有する。しかし、その含有量が0.25%未満ではその効果が乏しく、0.4%を超えて含有させると、水焼入れした場合にP含有量を後述する量に規制しても焼き割れ、遅れ破壊が発生するので、C含有量は0.25~0.4%とした。

【0019】Si: Siは、鋼の脱酸を目的として添加する。また、焼戻し軟化抵抗を高めて常温の強度上昇にも寄与するが、高温強度、靱性が低下する弊害もある。脱酸および焼戻し軟化抵抗の改善の目的で含有させる場合は0.1%以上とするのが好ましい。一方、1%を超えて含有させた場合、著しい高温強度の低下と、靱性の低下をもたらすため上限は1%とした。

【0020】Mn: Mnは、鋼の焼入れ性を増し、強度および靱性確保のために有効な成分である。含有量が0.3%未満では、焼入れ性の不足によって強度、靱性ともに満足する製品を製造することが難しい。一方で、1.5%を超えて含有させる場合は、偏析が増加して靱性を低下させる。したがって、Mn含有量は0.3~1.5%とした。

【0021】Cr: Crは、靱性および耐摩耗性の向上に有効な元素であるが、その含有量が2.5%未満では十分な効果が得られず、9.5%を超えると、高温強度の低下を招くようになるので、Cr含有量は2.5~9.5%とした。特に高温強度と破壊靱性のバランスが優れているのは4.5~5.5%である。

【0022】V: Vは、高温強度を高めるのに必要な元素である。Vの含有量が0.1%未満ではその効果が乏しく、1%を超えると被削性と靱性を悪化させる。そこ

でV含有量は0.1~1%とした。

【0023】Al

Alは、鋼の脱酸に必要な元素であり、その含有量が0.001%未満ではその効果を得ることができない。また0.1%を超えると清浄度が低下して靱性の低下や鋼中の地疵の原因となる。そのためAl含有量は0.001~0.1%とした。

【0024】Ni：Niは、Mnと同様に焼入性を向上させて靱性を改善するのに有効な元素であり、必要により含有させるが、高温強度を低下させる弊害もある。靱性の改善を目的として含有させる場合は0.1%未満ではその効果が乏しいので、0.1%以上とする。好ましくは0.5%以上である。含有量が2%を超えると変態点を下げて高温強度の大きな低下を招く。したがって、Niを含有させる場合には2%以下とする。

【0025】Mo、W、Nb：Mo、WおよびNbは、鋼の焼入性と焼戻し軟化抵抗を向上させ、靱性と高温強度を高める作用を有するので必要により含有させる。

【0026】Moは、上記効果を得るには0.1%以上が必要で、好ましくは0.5%以上である。一方、2%を超えると被削性および靱性が低下する。したがって、Moを含有させる場合は0.1~2%とした。

【0027】Wは、鋼の焼入れ性と焼戻し軟化抵抗を向上させ靱性と強度を高める作用がある。これらの効果を得るために0.1%以上含有させる。好ましくは0.5%以上である。一方、3%を超えると靱性が低下するので、含有させる場合は、上限を3%とした。

【0028】Nbは、鋼の焼戻し軟化抵抗を高めて高温強度を向上させるとともに、結晶粒を微細化にして靱性を向上させる作用を有する。含有させる場合は、0.005%以上が必要で、好ましくは0.01%以上である。一方、0.5%を超えると靱性が低下する。

【0029】B：Bは、必要により含有させる元素で、鋼の焼入れ性を高め、マンドレルバーの中心部のマルテンサイト率を高める作用を有する。また、Nを固定してVC、NbC等の二次析出炭化物の析出を加速して高温強度を改善する作用も有する。これらの効果を得るため、0.0005%以上とする。しかし、0.01%を超えると靱性が低下する。

【0030】S：Sは、硫化物を形成し、被削性を向上させる作用があるが、靱性を低下させるので、0.03%以下とした。好ましくは、0.01%以下、さらに好ましくは0.005%以下である。可能な限り低いことが望ましい。

【0031】N：Nは、Vと窒化物を形成して焼入れのための加熱時の固溶V量を減少させる。固溶V量が少ないと焼戻し時に2次析出するV炭窒化物の量が減少し、高温強度が低下する。したがって、N含有量は0.015%以下とした。

【0032】P：不純物のPは、本発明において重要な

意味を有する元素であり、マンドレルバーの直径に応じて、P含有量を規制することで、マンドレルバーの水焼入れが安定し、中心部まで高温強度および靱性に優れたマンドレルバーが提供できるようになる。マンドレルバーの直径をD(mm)とすると、バーの直径Dに応じて、 $7.5/D$ 以下のP含有量に制限すると、水焼入れを実施しても焼き割れ、遅れ破壊による置き割れの発生確率は限りなく小さくなり、実質的に発生しない。この値を超えるPレベルのマンドレルバーを水焼入れすると、焼き割れや遅れ破壊の発生確率がゼロでなくなり、生産性を著しく低下させる。

【0033】次に、製造方法について説明する。

【0034】上記化学組成を有する鋼塊を分解圧延等の熱間加工によりマンドレルバーの形状に成形し、下記の条件で熱処理を施し、さらに機械加工により製品寸法に仕上げてマンドレルバーを製造する。

【0035】焼入れのための加熱：二次析出を引き起こし高温強度を向上させるMC型炭化物を固溶させるためには900℃以上の加熱が必要である。一方、1100℃を超えると結晶粒が粗大となって耐ヒートチェック性が低下するので、加熱温度は900℃~1100℃とした。

【0036】マンドレルバーの中心部と表層部の硬度差が小さい均質な組織を得るためには、マンドレルバーの部位による焼入れ温度差を小さくする必要がある。焼入れ時のマンドレルバーの表層部と内部の温度差が50℃を超えると組織の不均一度が大きくなり、マンドレルバーの寿命が低下する。したがって、焼入れ温度のマンドレルバーの部位による温度差を50℃以下とした。実際には中心部の温度に関しては、外面の温度、熱伝達係数、熱伝導率から中心部の温度を予測し、外面の温度との差が50℃以下となる時間以上均熱した後、焼き入れを実施する。温度差はより小さいことが望ましく、20℃以下が好ましい。

【0037】焼入れ：従来よく用いられている放冷による焼入れでは中心部までマルテンサイト主体の組織が得られないので、水焼入れが必要である。冷却速度は速ければ速いほどマルテンサイトの量が増加し、性能が向上するので、水以外の高冷却能冷媒を用いてもよい。冷却方法は特に規定しないが、例えば攪拌した水槽へのどぶ漬けや、加熱後リング状のシャワー水冷装置にマンドレルバーを挿入する等の方法が考えられる。また、Mf点温度以下まで冷却すればよく、ステップ冷却を採用してもよい。なお、焼入れ後の焼き割れ、置き割れ感受性は十分低下しているが、さらに安全係数を高めるためには、冷却時に回転させたり、焼戻しは焼入れ後24時間以内、好ましくは2時間以内に実施するとよい。

【0038】焼入組織：焼入れ後の金属組織がマルテンサイト主体とする組織とは、マルテンサイト率が50体積%以上をいう。マルテンサイト率の求め方以下の方法

により求めるものとする。

【0039】マルテンサイトとベイナイトは、ミクロ組織の観察によって区別することが困難であるので、下記式により求める。マンドレルバーを製作した鋼材から厚さ10mmの鋼板を製作し、水焼入れした後のショア硬さをH1、鋼板を焼入れ温度から少なくとも500℃までを20℃/時間以下の冷却速度で徐冷した鋼板のショア硬さをH2とし、また実際のマンドレルバーのショア硬さをHとして、次式により求める。

$$\text{【0040】マルテンサイト率(\%)} = (H - H2) / (H1 - H2) \times 100$$

マルテンサイト率が50%未満では、十分な靱性が得られず、高強度化ができないので、中心部までマルテンサイト主体の組織すなわちマルテンサイト率が50%以上である必要がある。

【0041】焼戻し：焼戻し温度は、通常おこなわれている温度である500～700℃でよく、靱性と強度のバランスが最も良好となる硬度がHRC37程度になる温度、580～640℃が好ましい。焼入れ後の金属組織*

*がマルテンサイト50%以上の鋼を、焼戻しすれば焼戻しマルテンサイト50%以上の組織となり、その他はベイナイトやフェライトとなる。焼戻しマルテンサイト主体の組織とすることにより、靱性と高温強度が改善される。

【0042】

【実施例】電気炉で溶製して得た表1に示す化学組成の鋼塊を分塊圧延し、直径75～450mm、長さ10～15mのマンドレルバーを製造し、800～850℃で焼鈍をした。その後表2に示す各温度に加熱し、水冷または放冷により焼入れを実施した。

【0043】焼入れのための加熱時間を種々変化させて、マンドレルバーの中心部と表層部の温度差を変化させた。温度差を表2に示す。この温度差は、外面の温度、熱伝達係数、熱伝導率から計算することにより求めた温度である。

【0044】

【表1】

表1 (残部Fe、質量%)													
鋼種	C	Si	Mn	P	S	Cr	Ni	Mo	W	V	sol. Al	N	その他
A	0.35	0.35	0.40	0.005	0.001	5.1	-	1.4	-	0.72	0.015	0.0024	
B	0.32	0.34	0.61	0.008	0.001	5.3	-	1.3	-	0.69	0.013	0.0051	Nb:0.012
C	0.37	0.31	0.33	0.028	0.002	5.5	-	1.8	-	0.58	0.012	0.0041	
D	0.42	0.34	0.95	0.038	0.001	5.8	-	1.0	-	0.50	0.019	0.0055	
E	0.33	0.24	0.51	0.019	0.001	5.7	-	0.9	1.0	0.70	0.016	0.0059	
F	0.34	0.71	0.19	0.006	0.001	5.5	0.8	1.5	-	0.70	0.011	0.0027	B:0.0006

【表2】

表2																
番号	鋼種	マンドレルバー直径 (mm)	P含有量 (%)	7.5/0	加熱温度 (℃)	表層部と中心部の温度差(t)	焼入れ条件	焼き割れ、置き割れ	焼入れ後のマルテンサイト率 (%)	焼戻し温度 (℃)	650℃の高温強度 (MPa)	破壊靱性 KQ (MPa・m ^{1/2})	寿命 (ハス回数)	腐却理由	区分	
1	D	75	0.038	0.100	1030	10	水冷	○	95	600	373	108	13655	肌荒れ	本発明例	
2	C	142	0.028	0.053	1030	10	〃	○	97	610	394	106	14196	〃		
3	B	256	0.008	0.029	〃	20	〃	○	88	620	368	110	13306	〃		
4	F	256	0.006	0.029	〃	10	〃	○	94	625	383	107	11271	〃		
5	A	385	0.005	0.019	〃	20	〃	○	84	620	353	97	10337	〃		
6	E	369	0.019	0.020	〃	10	〃	○	73	620	348	88	13243	〃		
7	B	450	0.008	0.017	〃	10	〃	○	66	620	345	77	11932	〃		
8	A	450	0.005	0.017	〃	10	〃	○	58	620	335	69	8351	〃		
9	C	385	0.028*	0.019	1030	30	水冷	×	85	610	364	90	—	—	比較例	
10	D	385	0.038*	0.019	〃	20	〃	×	75	600	349	77	—	〃		
11	C	450	0.028*	0.017	〃	10	〃	×	67	615	333	68	—	〃		
12	D	142	0.038	0.053	〃	10	放冷*	○	48*	605	305	48	3485	熱き裂		
13	C	256	0.028	0.029	〃	10	〃*	○	44*	620	300	44	2007	〃		
14	E	385	0.019	0.019	〃	20	〃*	○	36*	620	278	37	2398	〃		
15	E	385	0.019	0.019	〃	10	〃*	○	44*	620	284	27	2214	折損		
16	E	450	0.019*	0.017	〃	10	〃*	○	30*	620	276	21	149	〃		
17	C	256	0.028	0.029	1020	830*	高周波*	○	46*	610	294	35	5167	径小		従来例
18	C	385	0.028	0.019	1050	870*	高周波*	○	38*	610	293	34	4459	〃		
19	C	450	0.028	0.017	1050	910*	高周波*	○	32*	610	283	33	7956	熱き裂		

* 本発明で規定する範囲外を示す

焼入れ処理後、マンドレルバーの一部を切断して中心部から採取した試料、および別途熱処理を施した試料のそれぞれの硬度を測定し前記式により焼入れ後のマルテンサイト量を求めた。また、マンドレルバーの外表面を目視観察して焼割れの有無を調べた。また、24時間放置※50

※後置き割れ発生の有無も調べた。

【0045】引き続き、マンドレルバーに600～625℃の温度範囲で焼戻しを施し、HRC硬度で約37に強度調整をおこなった。一部比較材として、放冷して軟化させたマンドレルバーを再度高周波焼入れを実施し

て、表面のみを硬化したマンドレルバーも製造した。

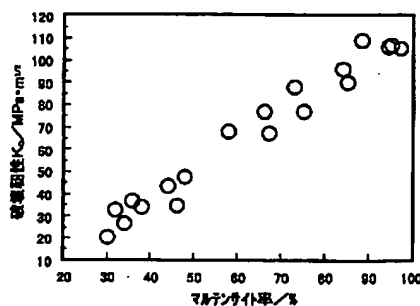
【0046】切断したマンドレルバーの一部分の中心部から高温引張り試験片および破壊靱性試験片を各2個採取し、試験後平均値で高温強度と靱性を評価した。

【0047】なお、高温引張り試験は、JIS14A号試験片(直径D=6mm)にてJIS G0567に準拠して試験温度650℃でおこない、0.2%耐力を測定した。また、破壊靱性試験はASTM E399-83に準じて測定した。上記試験結果を表2に示す。

【0048】次いで、マンドレルバーの寿命を調べるため、5スタンドのマンドレルミルにより圧延をおこない、何パスでマンドレルバーが使用できなくなるかを調査した。マンドレルミルによる鋼管1本の圧延を1パスとした。マンドレルバーを繰返し使用し、廃却に至るまでのパス回数を調べた。マンドレルバーの表面を目視観察し、肌荒れ、熱亀裂、折損が発生した場合、およびマンドレルバーが延びて、その直径が1mm減少した場合を廃却基準とした。本発明例である、番号1~8に示す水焼入れを実施したマンドレルバーは、Pのレベルを直径に応じて規制した値以下に調整したため、焼き割れ、置き割れが発生しなかった。また、中心部のマルテンサイト率も十分大きく、高温強度および靱性に優れている。その結果高寿命が得られた。

【0049】比較例の番号9~11に関しては、P量が本発明で規定する範囲を超えており、焼き割れ、置き割れが発生し、マンドレルバーとして使用できなかった。番号12~16は焼入れ時に放冷しており、十分なマルテンサイト量が確保できず、高温強度および靱性ともに不芳であり、き裂進展が大きく、また折損が発生して、低寿命であった。

【図1】



【0050】従来例の高周波焼入れプロセス材では、中心部の強度が小さく、径縮小の問題が発生して寿命が低下した。

【0051】図1は、表2に示した結果に基づいて、焼入れ後のマルテンサイト分率と破壊靱性との関係を図で示したものである。

【0052】焼入れ時の冷却速度変化によって、マルテンサイト分率を変化させ、焼戻し温度を調整して初期硬度をほぼHRC37にそろえた材料の破壊靱性を示す。

【0053】焼入れ時のベイナイト量が減少し、マルテンサイト量が上昇することによって、破壊靱性が大きく改善されている。

【0054】図2は、表2に示した結果に基づいて、焼入れ後のマルテンサイト量と高温強度との関係を図で示したものである。破壊靱性と同様に、焼入れ時の冷却速度変化によって、マルテンサイト分率を変化させ、焼戻し温度を調整して初期硬度をほぼHRC37にそろえた材料の高温強度を測定したものである。焼入れ時のベイナイト量が減少し、マルテンサイト量が上昇することによって、高温強度が大きく改善されている。

【0055】

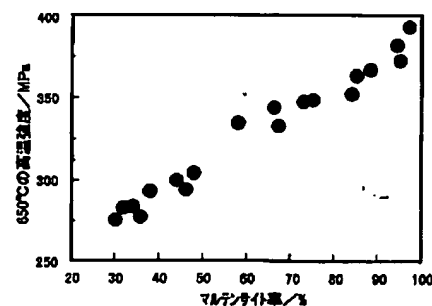
【発明の効果】本発明によれば、従来のマンドレルバーにはみられない中心部の高温強度と靱性に優れたマンドレルバーが得られ、寿命が大きく延びるので、工具原単位が大きく低減でき、産業上の効果は非常に大きい。

【図面の簡単な説明】

【図1】焼入れ後のマルテンサイト率と破壊靱性との関係を示す図である。

【図2】焼入れ後のマルテンサイト率と高温強度との関係を示す図である。

【図2】



フロントページの続き

(51)Int.Cl.

C22C 38/54

識別記号

FI

C22C 38/54

テームコード(参考)

(72)発明者 坪内 憲治
大阪府大阪市中央区北浜4丁目5番33号
住友金属工業株式会社内
(72)発明者 永瀬 豊
和歌山県和歌山市湊1850番地 住友金属工
業株式会社和歌山製鉄所内
(72)発明者 谷本 征司
和歌山県和歌山市湊1850番地 住友金属工
業株式会社和歌山製鉄所内

(72)発明者 海野 正英
大阪府大阪市此花区島屋5丁目1番109号
住友金属工業株式会社関西製造所製鋼品
事業所内
(72)発明者 瀬羅 知焼
大阪府大阪市此花区島屋5丁目1番109号
住友金属工業株式会社関西製造所製鋼品
事業所内
Fターム(参考) 4K042 AA25 BA01 BA02 CA02 CA06
CA07 CA08 CA09 CA10 CA13
DA01 DA02 DC02 DC05 DD02
DE02

This Page is inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ BLACK BORDERS
- ☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- ☐ FADED TEXT OR DRAWING
- ☒ BLURED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
- ☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
- ☐ COLORED OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
- ☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
- ☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
- ☐ REPERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
- ☐ OTHER: _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

**As rescanning documents *will not* correct images
problems checked, please do not report the
problems to the IFW Image Problem Mailbox**